008992874/7
DIALOG(R)File 351:DERWENT WPI
(c)1998 Derwent Info Ltd. All rts. reserv.

008992874

WPI Acc No: 92-120142/199215

Pretreating raw material for brewing - comprises adding water, heating

and kneading at elevated temp. and pressure Patent Assignee: KOBE STEEL LTD (KOBM)

Number of Countries: 001 Number of Patents: 001

Patent Family:

Patent No Kind Date Applicat No Kind Date Main IPC Week
JP 4063569 A 19920228 JP 90173114 A 19900630 199215 B

Priority Applications (No Type Date): JP 90173114 A 19900630

Patent Details:

Patent Kind Lan Pg Filing Notes Application Patent

JP 4063569 A 9

Abstract (Basic): JP 4063569 A

Pretreating comprises adding water to the raw material, heating it at 60-120 deg.C to convert the starch into alpha-starch, and kneading the material at a high pressure and temp. to partly cut bonds of proteins contained in the material.

USE - For making soyabean foods, e.g. miso or soya.

Dwg.0/5

Derwent Class: D13; D16

International Patent Class (Additional): A23L-001/20

⑲ 日本 国 特 許 庁(JP)

⑩ 特 許 出 願 公 開

@ 公 開 特 許 公 報 (A)

平4-63569

Sint. Cl. 3

識別記号

庁内整理番号

@公開 平成 4年(1992) 2月28日

A 23 L 1/202

104 10·1 B 7823-4B 7823-4B

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全9頁)

◎発明の名称

植物性蛋白質を含む醸造用原料の前処理方法

頭 平2-173114 ②特

満

29出 頭 平2(1990)6月30日

何一発明 者:

和彦

兵庫県神戸市東灘区住吉山手2-11-34-102

29発 明 者 沢

彦 清

兵庫県神戸市東灘区住吉山手5-12-3

田 @発 明 老

兵庫県神戸市北区筑紫ケ丘8-14-10

@発 明 老 - 茨城県つくば市並木3-23-7

株式会社神戸製鋼所

の出 頭 人 弁理士 植木 久一 四代 理 人

Ш

兵庫県神戸市中央区脇浜町1丁目3番18号

1.発明の名称

植物性蛋白質を含む醸造用原料の前処理方法

2.特許請求の範囲

「植物性蛋白質を含む甌造用原料を混練押出機に 投入し、下記(1)~(111)の工程を含んで混練。 押出しすることを特徴とする植物性蛋白質を含む 甌造用原料の前処理方法。

- (【) 闘造用原料に水を添加する工程、
- (11) 60~120℃に加熱してでんぶんをα 化する工程、
- (四)加圧・加熱下で混雑して蛋白質の結合を 部分的に切断する工程。

1.発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

本発明は、味噌や醤油等の醸造食品を製造する 際における原料の前処理方法に関し、特に植物性 蛋白質を十分に含む醸造用原料を、醸造にとって 最適な形態とする為の前処理方法に関するもので ある。更に詳細には前記前処理を短時間のうちに

逆行できる方法に関するものである。

[従来の技術]

味噌や醤油等の醸造品は、食生活に欠くことの できない調味食品であり、古くから様々なものが 製造されている。これらの醸造品は大豆、小麦、 米等からなる原料に、こうじ菌を作用させて熟成 させ、この热成期間中に蛋白質をアミノ酸に、で んぶんをグルコースに分解させるものである。

第2団は醤油の一般的な製造手順を示すフロー 図である。醬油製造の際の主原料は大豆である が、この大豆は回転式加圧蒸煮缶で加熱処理さ れ、その後他の原料と共に種こうじが透加され、 こうじ室を経て、熟成室でほぼ12カ月熟成され

第3図は味噌の一般的な製造手順を示すフロー 図である。原料である大豆、米、小麦等は、加圧 蒸煮機で加熱処理され、その後種こうじが添加さ れ、こうじ室を経て、熟成室で熟成される。この ときの热皮期間は味噌の種類にもよるが、例えば 大豆と塩で製造される「八丁みそ」の場合はほぼ

3 年程度である。

[発明が解決しようとする課題]

しかしながら酵素製剤を用いて热成期間の短縮 化を図るにしても、 該酵素製剤が醸造用原料に有 効に作用する為には、 該醸造用原料が酵素製剤の 作用を受け易い状態にされていることが必要であ る

こうした異点から本発明者らは、熟成工程に至 るまでの前処理による醸造用原料の状態について

本発明はこうした状況のもとになされたものであって、その目的は、味噌や醤油等の原料となる、例えば大豆の様な植物性蛋白質含有物質をこうじ菌や酵素製剤等による酵素作用を受けやすい最適な形態にする為の前処理方法を提供することにある。

[課題を解決するための手段]

上記目的を達成し得た本発明とは、植物性蛋白質を含む醸造用原料を混練押出機に投入し、下記(II)~(III)の工程を含んで混練押出しする点に要旨を有する、植物性蛋白質を含む醸造用原料の前処理方法である。

- (I) 臨造用原料に水を添加する工程、
- (II) 60~120℃に加熱してでんぶんをα化する工程、
- (Ⅲ)加圧・加熱下で混練して蛋白質の結合を 部分的に切断する工程。

[作用]

本発明は上述の如く構成されるが、要するにで んぷんのα化および蛋白質の一次変性の夫々に応 **詮討したところ、これまでの粉砕・加圧蒸煮に上** る前処理では醸造用原料はこうじ菌または酵素製 剤の酵素作用を受けるい状態までに至っていない ことが分かった。例えばでんぷんは前処理によっ て均一にα化させ、アミラーゼ作用を受けやすい 状態にする必要があるが、これまでの前処理では でんぶんの表面のみが α化するに止まり、中心部 までは水分が通らずα化していない部分が残って いた。一方蛋白質では、立体構造を形成している - H - O - 結合や - S - S - 結合を前処理によっ て切断し酵素作用を受けやすい状態(通常一次変 性と呼ばれる)にまでほぐしてやる必要がある が、これまでの形砕・加圧蒸煮による前処理では 酵素を作用させても分解率は50%程度と低く、 前処理によるほぐし効果が不十分であったと思わ れる。こうしたことから蒸煮条件(温度や時間) を遺跡にして原料を処理することも考えられる が、でんぷんや蛋白質の褐変等が生じ、かえって 酵素作用を受けにくい形態にしてしまうという不 都合を伴う。

じて最適な条件(温度、圧力、水分等)を設定してやり、押出機によって適度な剪断力を与えつつ混試してやれば、甌造品の前処理物として最適な 形態にすることができ、熟成工程の効率化が達成 されることを見出し、本発明を完成した。

以下各工程に沿いつつ本発明の作用効果について説明する。

は、比較的多量(例えば原料10に対して水90)の水添加を必要とするが、この場合には原料の混雑がほぼ完了する後半に水を添加し、水と原料を適度に混雑してから前処理物とする様にすればよい。尚味噌を製造するための原料を前処理する場合は、最初に添加する少量の水だけで十分であり、この場合は混練後半に水を添加する必要はない。

押出機に投入された原料は適度な混錬作用を受けた後、でんぷんをα化する工程に入る。この工程では、押出機のスクリューによって原料が適度な大きさまで粉砕されながら、60~120 世程度に加熱されてでんぷんのα化がほぼ完了し、アミラーゼの作用を受け易い状態となる。尚このときの温度が60 世未満では、α化が不十分となり、また120 世を超えるとでんぷんの掲変が生じる。

次に、加圧・加熱下に混練して蛋白質の結合を 部分的に切断する工程に入る。この工程によっ て、-S-S-結合や-H-O-結合等の蛋白質

1 軸または 2 軸更に必要であれば 3 軸のいずれで も採用できるが、粉砕、混練効率等を考慮すると 2 軸であるのが好ましい。またこの混練押出機の タイプは、連続式またはバッチ式を問わない。

以下本発明を実施例によって更に詳細に説明するが、下記実施例は本発明を限定する性質のものではなく、前・後記の趣旨に散して設計変更することはいずれも本発明の技術的範囲に含まれるものである。

[実施例]

第1 図は本発明を実施する為に構成される押出機の一例を示す概略説明図であり、図中1 はモータ・2 は減速機・3 は駆動歯車箱・4 はファイン・5 は投入口・6 はシャフト・7 はシリュー・9 はダイを示すした押出機とであるは表われていない。図で示すと1 をが2 本平行に配置された2 軸型押出とでしたアト 6 が2 本平行に配置された2 軸型押出とのフト 5 が 2 本平行には各種のスクリュー8 が嵌着されている。またシリンダ7 は4 個のなり、スクリュー8 の組

の立体構造を形成する結合が切断され、この切断 によって三次元的な糸玉状態がほぐされると井 に、更にペプチド結合の一部が切断される。この 様な状態になった蛋白質は化学的にはオリゴペブ チドであり、且つ三次元的な複雑構造を呈してい ないので、プロテアーゼの作用を受けるくなり、 例えば 2 時間程度で酵素によってペプチド結合の 80%以上が分解されるまでに至る。この工程に おいては、少なくとも大気圧以上に加圧する必要 があるが、その手段としては例えば押出機のシリ ンダー中に逆送り部(逆スクリューによって達成 される)を設けることによって達成される(後記 実施解参照)。またこのときの加熱は押出機のシ リンダーを外部から加熱する構成を作用すればよ いが、このときの温度は蛋白質の二次変性が生じ ない温度以下とする必要があり、好ましくは 100~160℃程度である。尚でんぷんはこれ までの工程で十分α化されており、上記程度の温 度であってもでんぶんの掲変は生じない。

尚本発明で用いる混練押出機は、シャフトが

合せによって各バレル内で作用の異なる4つの領域HC.C.C.~C。を形成する。HCの領域は、
①原料の投入、②水の透加、および③原料を大まかに砕く、等の機能を行なう領域である。C.領域はでんぶんのα化を行なう領域であり、C.。
C、領域は蛋白質の一次変性(場合によって必要に応じて水の補給)を行なう領域である。

天皇	原料 供給量 (Ks/h)	シャフト 回転数 (rps)	透加水(1/h)		ゾ ー ン 温 度(で)			厚	Ħ	a c	(७)	育处理物			
No.			нс	c,	нс	c,	C 2	c.	41	c,	c,	c,	81	温度(で)	水分值(%)
1	10	280	2	30	40	59	123	13	20	62	114	84	71	83	30.7
2	10	300	1	30	58	94	135	92	20	100	132	59	75	75	20.8
3	10	150	2	90	42	87	103	81	21	88	108	52	75	85 	13.1
4	10	100	2	30	42	87	108	83	21	89	105	59	72	61	91.6
5	10	50	2	30	35	88	117	79	21	87	112	58	63	58.	91.0
6	-	- 50	0	90	25	74	114	80	21	84	105	58	58	84	95.0
7	10	300	z	30	13	70	114	80	21	59	108	51	63	60	92.0

第4図(b) に示したスクリュー組合せであれば、C2 ゾーンにおける台形リバーススクリュー(R12.5-50)の上流側で圧力がかかり、蛋白質は加熱・圧力下で混雑されることになる。また該台形リバーススクリューには、第4図(a) に示した様に満20が形成されており、原料はこの溝に沿って徐々に出口側(ダイ側)に送られることになる。

第1表に示した条件で処理した原料を、プロテアーゼで分解し、蛋白質の分解状況の経時変化を調査した。尚蛋白質の分解状況は、遊離してくるチロシンを測定するAnson の方法を改良した下記の簡易分析法によった。

商易分析法

- (a) 試料 5 miに酵素 2 5 mg (0.5 %) を加え、 5 0 で酵素反応を進行させた。
- (b) トリクロロ酢酸を加え(最終濃度 5 %)、 反応を停止させると共に、未反応蛋白質を 変性、沈殿させた。
- (c) 変性した蛋白質を遠心分離によって取り除

き、上清を得た。

(d) 上清について、280mmの吸光度(遊離したチロシン、トリプトファンおよびフェニルアラニンによる)を測定し、この値から全遊盤アミノ酸量を推定した。

尚全遊離アミノ酸の求め方は下記の通りである。即ち、大豆蛋白質中のチロシン。トリプトファン・フェニルアラニンの3アミノ酸の存在比は11.9%であることから、市販のチロシンによって作成した検量線(相関係数0.9998)に基づき遊離アミノ酸量を求め、この遊離アミノ酸量を下記式に適用して全遊離アミノ酸とする。

全遊離アミノ酸量 (mg/ml)

測定結果を、第2表および第5図に示すが、分解反応はほぼ2時間で平衡に達しているのがよく分かる。

第 2 表

	遊					
実験 10.		反	定時	简		рĦ
	0 分	30分	80 分	120分	2.4時間	
1	23.3	43.5	59.9	72.8	75.5	6.86
2	35.0	52.8	NT	85.4	96.5	6.64
3	25.8	35.0	50.4	84.5	89.8	5.68
4	27.5	41.8	54.9	67.5	86.1	7.00
5	27.3	43.2	\$5.1	72.3	95.7	5.81
6	. 27.2	35.3	455	55.8	- 57 . 8	6.96
7	27.2	35.1	41.2	50.l	50.2	5.97

NT:分析省略

第 3 表

実致 No.		遊	越ア	ミノ	改 录	(mg/ml)		
	反応時間	加 熱 時 間						
		0 分	5 分	10分	20 分	30 分		
	0 分	34.7	36.1	41.5	39.4	37.2		
2	120分	90.8	84.3	83.6	87.3	85.8		
3	0 分	24.5	28.3	27.1	25.9	25.1		
	120分	62.8	84.2	67.5	70.8	66.2		
4	0 分	30.7	31.2	33.2	30.8	33.5		
7	120分	71.5	63.4	70.9	72.4	73.3		
5	0 分	25.8	25.2	27.7	26.8	30.4		
-	120分	52.0	53.5	64.8	70.2	71.5		

次に、前処理物に対して加熱処理を施したときに分解状況がどの様に変化するかについて300元を加熱処理に、即ち、各試料について100℃で加熱処理(5.10,20。30分)を行ない、これはプロテアーゼを作用させ、前記と同様にして遊離アミノ酸量を測定した。その結果を第3表に示した。尚実致No.1,6 および7によって得られた原料は第2表に示した4時間後の遊離アミノ酸量が他のサンブルに比べて少なかったので実致を行なわなかった。

以下余

第3表から明らかな様に、前処理物を加熱処理 した後の蛋白質分解率はその処理をしない場合と 比べてほとんど増加は認められなかった。このこ とは、第1表に示した程度の熱処理が行なわれて いれば、前処理物として十分であることを示して いる。

次に、第1表に示した条件で遊離アミノ酸量が最も多い実験No. 2のものについて、窒素分析法による蛋白質分解率の測定を行なった。この測定に当たっては、前記商品分析法と同様に反応させ、遠心残造および上情について窒素分析を行ない、遊聴アミノ酸量および残存蛋白質量を下記式により算出した。

登集含量× 5.25 = 蛋白質量(アミノ酸量)

尚登素分析はSUMIGRAPH NC-800型N C分析計 (住友化学社製)を用いて行なった。また登業分析においては、トリクロロ酢酸が検出されること から、反応停止および蛋白質の変性や沈殿は、加熱(100℃、25分間)によって行なった。

その結果を第4表に示すが、反応時間2時間に

おいて約80%もの高い蛋白質分解率を示していた。尚比較の為、第2回に示した回転式加熱高激 毎によって前処理を行なった原料について、プロ テアーゼによる蛋白質分解率を測定したところ、 反応時間2時間で約11%程度の分解率しか得ら れなかった。

(以下余

第 4 表 理素分析法による蛋白質分解室

反 広 時 間 (分)	使姓 (a:			分析量 (*)	473	玉	
	社 股	上演	社 股	上槽	社股	上演	分.
0	858.9	470.1	10.81	3.557	445.2	104.5	19
30	471.8	\$87.2	8.057	6.957	237.5	298.8	55
80	432.8	74Z.4	7.869	7:.178	207.4	333.0	5 :
120	228.0	892.1	7.102	7.382	101.2	410.5	80

*乾燥重量および終アミノ應登業は反応液10g当たりの値で示いる。

[発明の効果]

Date for our being firettallister (gaste 150).

:

本発明は以上の様に構成されており、味噌や醤油等の原料となる植物性蛋白質を、こうじ菌や酵素製剤による酵素作用を受けやすい最適な形態にすることができ、しかもこれを短時間のうちに遂行できるから醸造品製造における全製造期間の大幅な短箱化が期待できる。

4.図面の簡単な説明

第1図は本発明を実施する為に構成される押出機の一例を示す概略説明図、第2図は譬油の製造手順を示すフロー図、第3図は味噌の一般的な製造手順を示すフロー図、第4図(a) はスクリュー8の各タイプを示す説明図、第4図(b) はスクリュー8の組合せ例を示す図、第5図は前処理物のプロテアーゼによる反応時間と遊歴アミノ酸量の関係を示すグラフである。

1 …モータ

4ーフィーダ

5 一投入口

6ーシャフト

7 ーシリンダ

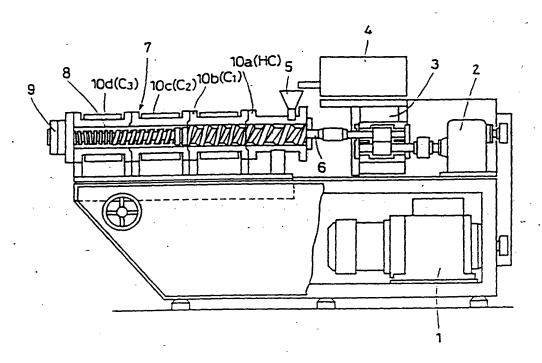
8 - スクリュー

9-41

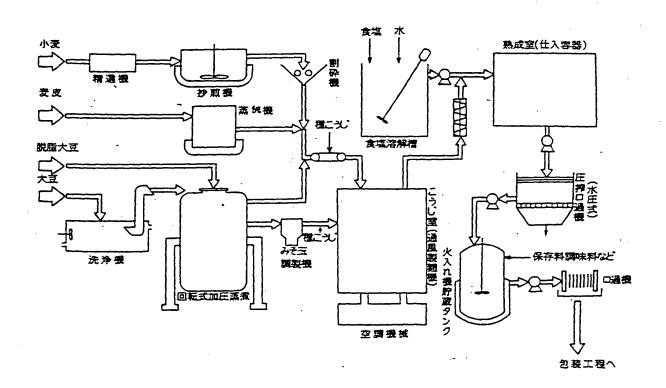
第 4 図 (a)

	- 4 M (G)	
タイプ 及び概要	形状	形式表示
S 台形不完全暗合 左「桑ねじ	全五	S 50 - 240
K 台形完全場合 左1条ねじ	<u>₹</u>	K 40 – 150
R 台形リバース 右1条ねじ	0-0-10	R 20 - 50 注 2滞型 あり 3滞型
M パドル (ニーディングディスク)	- 淳さ (三) 2(石)	M 25 - 1 ; 左又は左 厚み
BK ポールスクリュー ご1条ねじ	全身	BK 30 - 100
TB ボールスクリュー ご2条ねじ		TB 75 - 100

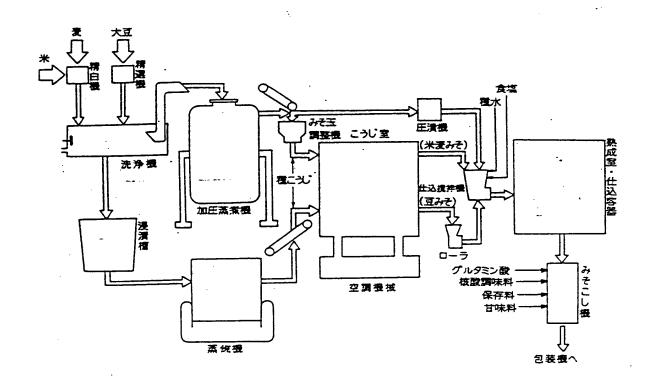
第 1 図



第 2 図



第 3 図



第 4 図 (b)

НС			C'1		C2			C3 -			-
K 40-150	K 40 - 100	M12.5	K 30 - 150	K20-100	M 25 × 4	K12.5 -150	R12.5	K40-100	M25 x 2	K20 -50	K12.5 -100
<u> </u>	水添加	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>			水添加			



